## PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

08-224682

(43)Date of publication of application: 03.09.1996

(51)Int.CI.

B23K 26/00 B23K 26/08

F01L 3/24 F02F 1/24

(21)Application number : 07-033446

(71)Applicant: NISSAN MOTOR CO LTD

(22)Date of filing:

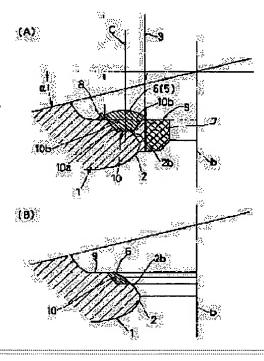
22.02.1995

(72)Inventor: NISHIMURA KIMIO

MATSUYAMA HIDENOBU TAKENOUCHI MASARU

# (54) METHOD FOR MACHINING VALVE SEAT IN CYLINDER HEAD (57) Abstract:

PURPOSE: To perform for a seat surface with the use of small-scale simple equipment without rotating a cylinder head side. CONSTITUTION: On a valve seat 2, a circumferential groove 10 is preliminarily formed whose cross section is nearly an inverted trapezoid such that a line c perpendicular to the bottom face 10a is parallel to the axial center b of the valve seat 2, and simultaneously, extra thickness parts 7, 8 are projectingly formed. The circumferential groove 10 is irradiated by a laser beam 3 with a powder 5 supplied to the groove, and also a cladding layer 6 is formed by moving the laser beam 3 in the circumferential direction of the groove 10. After cladding, the excess part of the cladding layer 6 and the extra thickness parts 7, 8 are cut and removed, so that the final machined shape 2b is finished on the seat surface.



### **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

### (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号

# 特開平8-224682

(43)公開日 平成8年(1996)9月3日

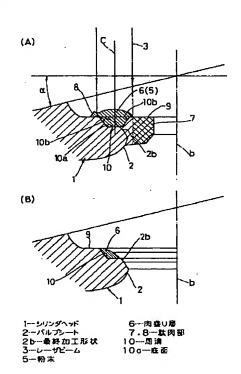
B 2 3 K 26/00 3 1 0 B 2 3 K 26/08 F 0 1 L 3/24 F 0 2 F 1/24 F 0 2 F 1	310W 26/08 B 3/24 E 1/24 F 求 未請求 請求項の数5 OL (全 6 頁)
F01L 3/24 F02F 1/24 F01L F02F 審查請  (21)出顧番号 特願平7-33446 (71)出願  (22)出顧日 平成7年(1995)2月22日 (72)発明	26/08       B         3/24       E         1/24       F         求 未請求 請求項の数5       OL (全 6 頁)
F01L 3/24 F02F 1/24 F01L F02F 審查請  (21)出顧番号 特願平7-33446 (71)出願  (22)出顧日 平成7年(1995)2月22日 (72)発明	3/24 E 1/24 F 求 未請求 請求項の数5 OL (全 6 頁)
F 0 2 F 1/24 F 0 2 F 卷查請  (21)出顧番号 特顧平7-33446 (71)出願  (22)出顧日 平成7年(1995) 2 月22日 (72)発明	1/24 F 求 未請求 請求項の数5 OL (全 6 頁)
(21) 出顧番号 特願平7-33446 (71) 出願 (22) 出顧日 平成7年(1995) 2月22日 (72) 発明	求 未請求 請求項の数5 OL (全 6 頁)
(21)出顧番号 特願平7-33446 (71)出願 (22)出顧日 平成7年(1995)2月22日 (72)発明	
(22)出顧日 平成7年(1995) 2月22日 (72)発明	人 000003997
(72)発明	
(72)発明	日産自勁車株式会社
	神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地
(72)発明	<b>沓 西村 公男</b>
(72)発明	神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地 日産
. (72)発明	自勁車株式会社内
	者 松山 秀信
	神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地 日産
	自動車株式会社内
(72)発明	者 竹之内 優
	神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地 日産
(74)代理	神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地 日産 自動車株式会社内

### (54) 【発明の名称】 シリンダヘッドにおけるバルブシートの加工方法

### (57)【要約】

【目的】 シリンダヘッド側を回転させずにシート面の 肉盛り加工を行う。

【構成】 底面10 a に垂直な線 c がバルブシート2の 軸心 b と平行となるような断面略逆台形状の周溝10を バルプシート2 に予め形成し、同時に駄肉部7,8を突出形成する。周溝10 に粉末5を供給しながらレーザビーム3を照射し、かつレーザビーム3を周溝10 の円周 方向に沿って移動させて肉盛り層6を形成する。肉盛り 加工後に、肉盛り層6の余剰部分と駄肉部7,8とを切削除去してシート面の最終加工形状2 b に仕上げる。



1

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 シリンダヘッドのバルブシートのシート面となるべき部分に、溝底面に対して垂直な線がバルブシートの軸心と平行となるような周溝を予め形成し、前記バルブシートの軸心が鉛直方向を指向するようにシリンダヘッドを保持した上で、前記周溝に肉盛り材料の粉末を供給しながらこの粉末の上からレーザビームを照射して、該レーザビームを周溝の円周方向に移動させることにより周溝に沿って肉盛り層を形成し、

前記肉盛り加工後に肉盛り層の一部を切削除去してシー 10 ト面を最終加工形状に仕上げることを特徴とするシリン ダヘッドにおけるバルブシートの加工方法。

【請求項2】 前記周溝の底面をはさんでその両側に位置する側壁面同士の間の寸法が底面から遠ざかるにしたがって漸次広くなるように周溝の断面形状が略逆台形状のものとして形成されていることを特徴とする請求項1記載のシリンダヘッドにおけるバルブシートの加工方法。

【請求項3】 前記周溝の底面とその両側の側壁面とのなす角度 $\theta$ がそれぞれ90°  $< \theta < 180$ ° の範囲に設 20定されていることを特徴とする請求項2記載のシリンダヘッドにおけるバルブシートの加工方法。

【請求項4】 前記周溝の内外周縁部に駄肉部が予め一体に突出形成されていることを特徴とする請求項1~3のいずれかに記載のシリンダヘッドにおけるバルブシートの加工方法。

【請求項5】 前記シート面を最終加工形状に仕上げる際に、駄肉部を切削除去することを特徴とする請求項4 記載のシリンダヘッドにおけるバルブシートの加工方法。

#### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、内燃機関のシリンダへッドにおけるバルブシートの加工方法に関し、さらに詳しくはバルブシートのシート面の耐熱性、耐摩耗性等の向上を目的として銅系合金等の肉盛り層を形成するようにしたバルブシートの加工方法に関する。

[0002]

【従来の技術】鋼管等の基材の物理的、機械的性質の向上を目的としたレーザクラッディング法と称される技術 40 では、例えば特開昭62-183989号公報に示されているように、基材表面に要求特性に応じた材料の粉末を供給しながらレーザビームを照射し、その粉末を一旦溶融させて固化させることにより肉盛りしてクラッド層を形成することを基本としている。

【0003】一方、とのレーザクラッディング法を応用して、アルミニウム合金製のシリンダヘッドのバルブシートに銅系合金等の肉盛り層を形成することが行われている。このバルブシートの肉盛り方法は、図3,4に示すように、加工対象となるアルミニウム合金製のシリン

ダヘッド1のバルブシート2のシート面2 a を予め所定の曲率をもった断面円弧状の溝形状に形成するとともに、この溝形状の底面に対して垂直な線、すなわちシート面2 a の満形状の曲率の法線 a が鉛直方向を指向するように、シリンダヘッド1全体を45。傾斜させて図示外の治具に位置決めクランプし、シート面2 a に対して、法線 a との間に所定の傾斜角 β をもつ粉末供給ノズル4から銅系合金材料等の粉末5を連続供給しながら前記法線 a 方向からレーザビーム3を照射する一方、シリンダヘッド1に加工対象となるバルブシート2の軸心 b を回転中心としてそのバルブシート2の円周方向に回転送りを与えて、溝形状のシート面2 a に肉盛り加工を行って肉盛り層6を形成するようにしている。

【0004】そして、前記肉盛り層6が形成されたシリンダヘッド1のバルブシート2は、図5に示すようにその肉盛り層6の一部を切除するような切削加工が後工程で施されて、製品機能の上で必要とされるシート面の最終加工形状2bに仕上げられる。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】上記のような従来のバルブシートの加工方法では、加工対象となるバルブシート2の溝形状が上向きとなるようにシリンダヘッド1全体を45°傾けた上で、その加工対象となるバルブシート2の軸心bを回転中心としてシリンダヘッド1全体を回転運動させる必要があり、例えば16バルブのシリンダヘッド1であれば16回の回転動作を行わなければならないことになる。

【0006】そのため、総重量が約20kgにも及ぶようなシリンダヘッド1を堅固に位置決めクランプした上30 でこれを円滑に回転させるためには巨大な設備が必要となり、設備投資および設備設置スペースの面で著しく不利になる。

【0007】本発明は以上のような課題に着目してなされたもので、その目的とするところは、特に小規模で且つ簡易な設備で所期の目的を達成できるようにしたバルブシートの加工方法を提供することにある。

[0008]

【課題を解決するための手段】請求項1に記載の発明は、シリンダヘッドのバルプシートのシート面となるべき部分に、溝底面に対して垂直な線がバルブシートの軸心と平行となるような周溝を予め形成し、前記バルブシートの軸心が鉛直方向を指向するようにシリンダヘッドを保持した上で、前記周溝に肉盛り材料の粉末を供給しながらこの粉末の上からレーザビームを照射して、該レーザビームを周溝の円周方向に移動させることにより周溝に沿って肉盛り層を形成し、前記肉盛り加工後に肉盛り層の一部を切削除去してシート面を最終加工形状に仕上げることを特徴としている。

[0009]請求項2に記載の発明は、請求項1に記載の構成に加えて、前記周溝の底面をはさんでその両側に

3

位置する側壁面同士の間の寸法が底面から遠ざかるにしたがって漸次広くなるように周溝の断面形状が略逆台形状のものとして形成されていることを特徴としている。 【0010】請求項3に記載の発明は、請求項2に記載の構成に加えて、前記周溝の底面とその両側の側壁面とのなす角度 $\theta$ がそれぞれ $90^\circ$ < $\theta$ < $180^\circ$ の範囲に設定されていることを特徴としている。

【0011】請求項4に記載の発明は、請求項1~3のいずれかに記載の構成に加えて、前記周溝の内外周縁部に駄肉部が予め一体に突出形成されていることを特徴と 10している。

【0012】請求項5に記載の発明は、請求項4記載の構成に加えて、前記シート面を最終加工形状に仕上げる際に、駄肉部を切削除去することを特徴としている。 【0013】

【作用】請求項1に記載の発明によると、溝底面に対して垂直な線がバルブシートの軸心と平行となるような周溝をバルブシートのシート面となるべき部分に予め形成して、そのバルブシートの軸心が鉛直方向を指向するようにシリンダヘッドを位置決め保持した上で、加工対象 20となる周溝に照射されるレーザビーム側をその周溝の円周方向に移動させることにより、シリンダヘッドは弁挟み角の二分の一の角度だけ傾ければよく、またシリンダヘッド全体を回転させる必要もなくなる。

【0014】請求項2に記載の発明によると、シート面となるべき部分に形成される周溝を断面略逆台形状のものとしたことにより、周溝の底面に対し垂直な方向からレーザビームを照射した場合に、周溝の底面のみならず傾斜している側壁面までも確実にレーザビーム照射方向に対して対峙するようになる。したがって、周溝とその30周溝に沿って形成される肉盛り層との間の密着性がきわめて良好なものとなる。

【0015】請求項3に記載の発明によると、周溝の底面の両側の側壁面がいずれも傾斜したものとなって、上記の肉盛り層との間の密着性が一段と向上するようになる。

【0016】請求項4に記載の発明によると、周溝の内 周縁部および外周縁部に駄肉部が予め一体に突出形成されていることにより、この駄肉部があるために周溝の粉 末の保有容量が増加し、周溝のエッジ部まで確実に粉末 40 で覆われるようになると同時に、駄肉分だけ母材側の熱 容量が増加することになる。したがって、レーザビーム 照射時の母材側の溶融はもちろん、それを原因とする肉 盛り層の母材による希釈やクラックの欠陥の発生を未然 に防止できるようになる。

【0017】請求項5に記載の発明によると、前記シート面を最終加工形状に仕上げる際に駄肉部も切削除去することにより、駄肉部を設けたことによるシート面本来の機能を損うおそれが全くなくなる。

[0018]

【実施例】図1は本発明の一実施例を示す図であって、シート面の最終加工形状2bとして図1の(B)に示す形状を得るための例を示しており、図1は図3のB部を拡大した図に対応している。なお、図1~3と共通する部分には同一符号を付してある。

【0019】図1に示すように、バルブシート2の粗材形状としては、シート面の最終加工形状2bとなるべき部分の内周縁部側にその円周方向に沿って駄肉部(クロスハッチングを施した部分)7が予め一体に突出形成され、かつそのシート面の最終加工形状2bとなるべき部分の外周縁部側にその円周方向に沿って断面略三角形状の駄肉部(クロスハッチングを施した部分)8が予め一体に突出形成された形状に形成されている。さらに、前記バルブシート2の開放側端面9にはその全周に沿って駄肉部7と8との間にまたがるようにして断面略逆台形状の周溝10が予め形成されている。

【0020】前記駄肉部7、8は、シリンダヘッド1の 鋳造時に該シリンダヘッド1と一体に形成され、また周 溝10はシート面の最終加工形状2bの一部をその溝内 に含むように鋳造後の機械加工によって形成される。そ して、前記周溝10は、その底面10aに対して直角な 線cがバルブシート2の軸心(バルブの軸心)bと平行 となるような向きに設定されているとともに、周溝10 の断面形状としては図2に示すように等脚台形であると 不等脚台形であるのを問わず、その底面10aと両側の 側壁面10bとのなす角度 $\theta$ がそれぞれ90° $<\theta<1$ 80°の範囲となるように設定する。

【0021】 ことで、上記の角度 $\theta$ を90° < $\theta$ <180° としているのは、90°  $\geq$   $\theta$  となった場合には、後述するように底面10aに対し垂直な線 $\epsilon$ の方向からレーザビーム3を照射することによって形成される肉盛り層6と周溝10との密着性が悪くなるためである。

【0022】本実施例では、図1のほか図2に示すように、周溝10の底面10aの幅W,と溝深さHおよび開口幅W,との寸法関係をW,:H: $W_z$ =1.2:1.5:3.0の関係に設定し、かつその周溝10の底面10aと側壁面10bとのなす角度 $\theta$ を120°に予め設定し、加工対象となるバルブシート2の軸心bが鉛直方向を指向するようにシリンダヘッド1を所定角度だけ傾

【0023】 ことで、前記周溝 100底面 10aに対し垂直な線 cがバルブシート 20 軸心 b と平行となるように周溝 100 向きを設定してあるため、前記シリンダヘッド 10 何斜角度  $\alpha$  は図 3 に示す弁挟み角  $\gamma$  の二分の一の角度となる。

斜させて図示外の治具に固定する。

【0024】そして、周溝10の底面10aに対し垂直な線cとレーザビーム3の照射方向(光軸)とを一致させた上で、そのレーザビーム3の照射方向に対して図4の8として20°の傾斜角度をもつ粉末供給ノズル4か50 545g/minで銅系合金材料の粉末5を周溝10に

連続供給するとともに、レーザ出力4.0kWで出力モードがリングモードのレーザビーム3を照射し、レーザビーム3に周溝10の円周方向に沿って0.8m/minの加工送りを与えながらバルブシート2に肉盛り加工を施して肉盛り層6を形成した。

【0025】とこで、図2の角度θが90°<θ<18 0°の条件を満たし得る値として具体的にθ=120° に設定しているのは、例えば90°≥θの場合にはレーザビーム3の照射方向に対して周溝10の側壁面10b が平行となるか、もしくは対峙しないインバースの関係 10 となってしまい、レーザビーム3の照射に伴って粉末5 が一旦溶融するととによって形成されるところの肉盛り 層6と周溝10との密着強度が必ずしも充分なものとな らないためである。

【0026】前記銅系合金材料の粉末としては、Cu-15.5%、Ni-14.1%、Co-0.91%、Al-1.58%、V-1.84%、Nb-2.78%、Si-残部、の組成のものを使用した。また、図4のレーザビーム照射部から粉末供給ノズル4の先端までの距離(スタンドオフ)fを10mm、粉末供給ノズル4の20内径Dを3.4mmとした。

【0027】その後、図1の(B)に示すように、前記 肉盛り層6が形成されたバルブシート2にその肉盛り層 6の一部を切除するような切削加工を施して、シート面 を最終加工形状2bに仕上げるとともに、前記駄肉部 7、8を切削除去した。

【0028】その結果、肉盛り層6側への母材の溶け込みによる母材希釈やクラックの発生の全くない肉盛り層6をバルブシート2に形成できることが確認された。

【0029】このように本実施例によれば、バルブシート2に予め形成される周溝10が実質的にバルブシート2の軸心 b と同じ方向を向くように予め設定されているため、その周溝10をレーザビーム照射方向に向けるのに必要なシリンダヘッド1の傾斜角αは弁挟み角γの二分の一の角度でよく、しかもシリンダヘッド1に対してレーザビーム3側を回転移動させることによって、大型でしかも大重量のシリンダヘッド1を回転運動させる必要もなくなる。

【0030】しかも、周溝10の双方の側壁面10bがいずれも傾斜しているために、周溝10の底面10aのみならずその側壁面10bまでもがレーザビーム3の照射方向と対峙するようになることから、そのレーザビーム照射によって粉末5が溶融することにより形成されるところの肉盛り層6と周溝10との密着性がきわめて良好なものとなる。

【0031】さらに、図5に示した従来例のように、周 溝2aの溝幅方向両端の一方のエッジ部12aから他方 のエッジ部12bまでほぼ均等になるように粉末5で満 たした上でレーザビーム3の照射により肉盛り層6を形 成した場合、シリンダヘッド1自体の粗材段階での加工 精度誤差や図示外の治具に対するシリンダヘッド1の位置決め精度誤差等のために上記のエッジ部12a, 12bの末端まで粉末5が満たされないことがあり、このような場合には上記のエッジ部12a, 12bの近傍 E, E, に欠肉部が発生しやすい。また、仮に粉末5の供給量が十分であったとしても、母材側の前記エッジ部12a, 12bに近い部分ほど熱容量が小さく、かつ粉末5の厚みも小さいために肉盛り加工品質が不安定で欠陥の発生頻度が高く、例えばレーザビーム3の照射時にそのエッジ部12a, 12bまでもが溶融して、母材が深の発生頻度が高く、例えばレーザビーム3の照射時にそのエッジ部12a, 12bまでもが溶融して、母材が深かクラック等の欠陥が発生する。すなわち、粉末5が一旦溶融して固化することによって形成された肉盛り層のなかにシリンダヘッド1自体の母材が溶け込んで希釈されてしまい、これによって肉盛り層6本来の性能を発揮できなくなるほか、この母材希釈を原因としてクラ

ックの発生を招くことになる。

6

【0032】との点、本実施例によれば、周溝10の内 外周縁部側にとれに連続するように突出形成した駄肉部 7,8が周溝10の溝形状をその溝幅方向および溝深さ 方向に拡大するように機能するため、図1の(A)に示 すように粉末5の保有容量の増大のために周溝10の溝 幅方向の両端エッジ部の外側まで十分に余裕をもって粉 末5で満たすことができ、シリンダヘッド1の加工精度 誤差等による周溝10の溝幅方向の両端エッジ部での欠 肉の発生を防止できる。また、上記の駄肉部7,8は周 溝10の溝幅方向の両端エッジ部での熱容量の増大にも 大きく貢献するために母材の溶融をも阻止できるように なり、母材希釈やクラック等の欠陥の発生を未然に防止 できるほか、万一周溝10の溝幅方向両端部に欠肉や母 材希釈あるいはクラック等の欠陥が発生したとしても、 肉盛り層6のその幅方向両端部は余剰部分として後処理 で駄肉部7,8とともに切削除去されることになるため に品質の上で何ら問題となることはなく、肉盛り加工品 質の一層の向上と安定化が図れるようになる。

[0033]

【発明の効果】請求項1に記載の発明によれば、バルブシートの軸心と同方向を向くような周溝をバルブシートに予め形成して、そのバルブシートの軸心が鉛直方向を指向するようにシリンダヘッドを保持した上で、周溝上の粉末に照射されるレーザビーム側を周溝の円周方向に移動させて肉盛り層を形成するようにしたことにより、周溝がレーザビーム照射方向を指向するようにするためにはシリンダヘッドを弁挟み角の二分の一の角度だけ傾ければよく、また従来のようにシリンダヘッド全体を回転させる必要もなくなる。その結果、シリンダヘッドを保持するための設備が小型で、しかも簡易な構造のもので済むようになり、設備投資および設置スペースの面で著しく有利となる。

[0034]請求項2に記載の発明によれば、周溝の断面形状を略逆台形状のものとしたことにより、周溝の底

7

面に対して垂直な方向からレーザビームを照射した場合に、周溝の底面のみならず傾斜している側壁面までも確実にレーザビーム照射方向と対峙することから、周溝とその周溝に沿って形成される肉盛り層との間の密着性が向上し、特に請求項3に記載の発明のように双方の側壁面が傾斜している場合には上記の密着性が一段と向上する利点がある。

【0035】請求項4に記載の発明によれば、周溝の内外周縁部に突出形成した駄肉部が、その周溝における粉末保有量を増大させるはたらきをするとともに、母材の 10 熱容量を増加させることになるため、肉盛り層の幅方向両端での欠肉の発生やレーザビーム照射時の母材側の溶融はもちろんのこと、それを原因とする肉盛り層の母材による希釈やクラック等の欠陥の発生を未然に防止でき、肉盛り加工品質の向上が図れる。

【0036】請求項5に記載の発明によれば、肉盛り加工後にバルブシートのシート面を最終加工形状に仕上げるのと併せて駄肉部も切削除去することにより、駄肉部を設けたことによってバルブシート本来の機能を損うことがなくなる。

【図面の簡単な説明】

\*【図1】本発明の一実施例を示す図で、(A)は肉盛り 加工が施されたバルブシートの断面図、(B)は切削加 工後のバルブシートの断面図。

【図2】図1に示す周溝の拡大断面図。

【図3】従来のバルブシートの肉盛り加工方法を示す断 面説明図。

【図4】図3のA-A線に沿う断面説明図。

【図5】図3の要部拡大図。

【符号の説明】

LO 1…シリンダヘッド

2…バルブシート

2 b …シート面の最終加工形状

3…レーザビーム

4…粉末供給ノズル

5…粒末

6…肉盛り層

7, 8…駄肉部

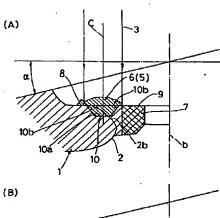
10…周溝

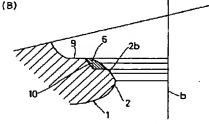
10a…底面

20 10b…側壁面

\*

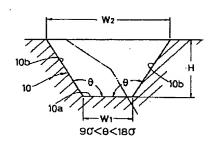
【図1】



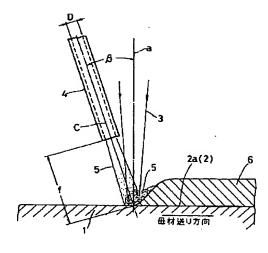


1ー・シリンダヘッド 2ー・バルブシート 2b…最終加工形状 3ーレーサビーム

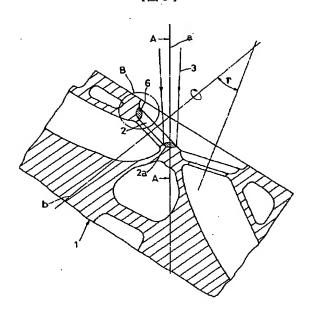
6---肉盛U層 7.8---駄肉部 10---周溝 100---底面 【図2】



【図4】



[図3]



【図5】

